

GEBRAUCHSMUSTERSCHRIFT

(21) Anneldenummer: GM 93/02

(22) Armeldetag: 14. 2.2002

(12)

(42) Beginn der Schutzdauer: 15. 2.2003

(45) Ausgabeteg: 25. 3.2003

(51) Int.C1.7 : F02B 29

F02B 29/04 F02B 37/00, B60K 11/04

(73) Gebrauchsmusterinhaber:

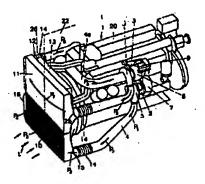
AVL LIST GABH A-BOZD GRAZ, STEIERMARK (AT).

(72) Erfinder:

ROITHINGER ROBERT ST. VALENTIN, NIEDERÖSTERREICH (AT).

164) KUHLSYSTEN FÜR EINE BRENNKRAFTMASCHINE

57) Die Erfindung betrifft ein Kühlaystem für eins Frenkraftmaschine (1) mit zweistufiger Aufladung, mit siner Ladeluftleitung (4). in welcher ein erster Yerdichter (5) eines erstem Abgasturboladers (2) und strommunfarts dieses ein zweiter Verdichter (6) eines zweiten Abgasturboladers (3) angeordnet ist, wobei zwischen dem erstem und dem zweiten Verdichter (5, 6) ein erster Ladeluftkühler (10) und strommbwilts des zweiten Verdichters (6) ein zweiter Ladeluftkühler (11) angeordnet ist. Um ein leistungsfählges Kühlaystem zu entwickeln, welches platzsparend ist, sowie wenig Bewicht, wenige Bauteile die eine Standzeit aufweist, wird vorgeschlagen, dass zumindest einer der beiden Ladeluftkühler (10, 11), in Anströmrichtung der Kühlluft betrachtet, stromaufwärts des Kühlmittelkühlers (13) angeordnet ist.



Die Erfindung betrifft ein Kühlsystem für eine Brennkraftmaschine mit zweistufiger Aufladung, mit einer Ladeluftleitung, in welcher ein erster Verdichter eines ersten Abgasturboladers und stromaufwärts dieses ein zweiter Verdichter eines zweiten Abgasturboladers angeordnet ist, wobei zwischen dem ersten und dem zweiten Verdichter ein erster Ladeluftkühler und stromabwärts des zweiten Verdichters ein zweiter Ladeluftkühler angeordnet ist.

Aus der JP 62-085123 A ist ein Kühlsystem einer Brennkraftmaschine mit zweistufiger Aufladung der eingangs genannten Art bekannt. Durch den ersten Ladeluftkühler zwischen dem ersten und dem zweiten Verdichter kann die Ladelufttemperatur so welt abgesenkt werden, dass keine thermische Überlastung des zweiten Verdichters auftritt. Bei dem bekannten Kühlsystem ist allerdings keine Regelung des Ladezustandes in Abhängigkeit des Betriebszustandes vorgesehen. Dies hat den Nachteil, dass die Abgasturbolader nicht Immer mit optimalem Wirkungsgrad betrieben werden können.

Aus der DE 39 33 518 A1 ist eine Brennkraftmaschine mit sequentiellem Turboladersystem mit einem erststufigen, großvolumigen Turbolader und einem zweitkieinvolumigen Turbolader bekannt. Mittels cines. Ansaug-Umgehungsventils kann der zweitstufige, kleinvolumige Turbolader umgangen werden. In dem bekannten Kühlsystem ist ein Ladeluftkühler stromabwärts des ersten Verdichters, aber kein Zwischenkühler zwischen dem ersten und dem zweiten Verdichter vorgesehen. Durch die hohe Austrittstemperatur aus dem ersten Verdichter wird der zweite Verdichter, insbesondere das Verdichterlaufrad, thermisch hoch belastet, insbesondere dann, wenn ein konventioneiles, gegossenes Aluminiumverdichterrad zur Anwendung kommt. Bei konventioneilen Aluminlumverdichterlaufrädern kann es infolge zu hoher Betriebstemperatur zur sogenannten Problematik der Low-Cycle-Fatigue kommen. Beim Hochdrehen des Verdichterlaufrades entstehen Zuspannungen im Nabenbereich. Bei Reduktion der Drehzahl kommt es in Folge von Spannungsumlagerungen im Nabenbereich zu Druckspannungen. Diese schwellende Belastung verursacht bei einer bestimmten Zykluszahl bei kritischer Auslegung eine Zerstörung des Laufrades. Durch die Zwischenkühlung kann dies verhindert werden. Ähnliche Kühlsysteme zeigen die US 5,020,327 A, die US 5,142,866 A und die US 5,408,979 A.

Bei konventioneilen Kühlsystemen sind Ladeluft- oder Kühlflüssigkeitskühler fahrzeugfest montiert. Dies erfordert, dass flexible Elemente in den Ladeluftleitungen und/oder in den Kühlleitungen vorgesehen werden müssen, welche Relativbewegungen zwischen dem Motor und dem Fahrgesteil kompensieren. Zudem

sind flexible Elemente und/oder entsprechend große Abstände zwischen dem Ventilatorgehäusemantel und dem Motor erforderlich. Die Veröffentlichen US 4,213,426 A, US 4,522,1966 A und US 4,774,911 A offenbaren derartige Kühlsysteme.

Aus der US 5,597,047 A ist ein Kühlsystem mit einem Flüssigkeitskühler bekannt, der auf einem motorfesten Rahmen montiert ist. Zwischen diesem am Motor befestigten Rahmen und dem Flüssigkeitskühler sind Dämpfungselemente angeordnet. Derartige motorfeste Kühleinrichtungen haben den Vorteil, dass die Verbindungsleitungen kurz ausgebildet sein können.

Aufgabe der Erfindung ist es, ein leistungsfähiges Kühlsystem für eine Brennkraftmaschine zu entwickeln, welches platzsparend ist, sowie wenig Gewicht, wenige Bautelle und eine hohe Standzeit aufwelst.

Erfindungsgemäß wird dies dadurch erreicht, dass zumindest einer der beiden Ladeluftkühler, in Anströmrichtung der Kühlluft betrachtet, stromaufwärts des Kühlmittelkühlers angeordnet ist. Dadurch, dass die Ladeluftkühler dem Flüssigkeitskühler vorgelagert sind, kann Bauraum eingespart werden und eine besonders gute Kühlung der Ladeluft erreicht werden.

Durch die zweistufige Auslegung der Aufladung können relativ günstige Materialien verwendet werden. Durch den ersten Ladeluftkühler wird erreicht, dass die
Ladelufttemperatur zwischen den beiden Verdichtern so weit absinkt, dass auch
beim zweiten Verdichter ein konventionelles, gegossenes Aluminiumverdichterrad
zur Anwendung kommen kann, ohne mit zu hoher Eintrittstemperatur in den
zweiten Verdichter die Lebensdauer des Verdichterrades zu beeinträchtigen. Somit wird auch die Problematik der Low-Cycle-Fatigue des Kompressorrades verhindert,

In einer besonders kompakten Ausführung der Erfindung ist vorgesehen, dass der zweite Ladeluftkühler über dem ersten Ladeluftkühler angeordnet ist.

In einer besonders bevorzugten Ausführungsvariante ist vorgesehen, dass bei zumindest einem Ladeluftkühler, vorzugsweise beim ersten Ladeluftkühler, Kühlereintritt und Kühleraustritt auf der selben Seite – bezogen auf eine in Richtung der anströmenden Kühlluft durch den Schwerpunkt des Ladeluftkühlers verlaufenden Hochebene – angeordnet sind. dabei ist es besonders vorteilhaft, wenn zumindest ein Ladeluftkühler, vorzugsweise der erste Ladeluftkühler, eine vorzugsweise durch den Schwerpunkt verlaufende Trennwand zwischen eintretendem und austretendem Ladeluftstrom aufweist, so dass ein im Wesentlichen Uförmiger Strömungsweg für die den Ladeluftkühler durchströmende Ladeluft gebildet ist. Dadurch kann die Ladeluftleitung zwischen dem ersten Ladeluftkühler

und dem zweiten Kompressor sehr kurz ausgebildet werden, wodurch Material eingespart und Strömungsverluste vermindert werden können.

In einer besonders günstigen Ausführung der Erfindung ist vorgesehen, dass die aus erstem und zweitem Ladeluftkühler und dem Kühlmittelkühler bestehende Kühlergruppe motorfest ausgebildet ist. Die motorfeste Anordnung der Kühlergruppe erlaubt kielne Abstände zwischen den Bautellen, da Relativbewegungen nicht berücksichtigt werden müssen. Das Kühlsystem kann dadurch sehr kompakt gehalten werden. Welters kann auf den Einsatz von flexiblen Elementen in den Ladeluftieltungen weitgehend verzichtet werden, was sich vorteilhaft auf die Kosten und die Wartungsintensität auswirkt. Insbesondere kann auf flexible Leitungselemente, wie beispielsweise Gummlieltungen mit geringer Dauerfestigkeit verzichtet werden. Die Aufhängung der Kühlergruppe in einem Fahrzeugrahmen über Gummliager entfällt. Die motorfeste Kühlergruppe wird mit der Montage im Fahrzeug gemeinsam mit der Brennkraftmaschine und dem Getriebe in eine elastische Antriebseinheitsaufhängung gehoben. Durch den Entfall der flexiblen Elemente in den Ladeluftleitungen gibt es darüber hinaus keine Gasreaktionskräfte auf die einzelnen Kühler und Leitungen mehr. Somit können separate Abstützelemente oder dergleichen entfallen,

Genauso kann aber auch vorgesehen sein, dass die Kühlergruppe fahrzeugrahmenfest ausgebildet ist. In diesem Fall ist es notwendig, dass in der Ladeluftleitung zwischen erstem Verdichter, erstem Ladeluftkühler, zweitem Verdichter und zweiten Ladeluftkühler und einem Einlasssammler elastische Leitungselemente angeordnet sind.

In weiterer Ausführung der Erfindung ist vorgesehen, dass der zweite Abgasturbolader, vorzugsweise abgasseitig, umgehbar ist. Durch die Umgehbarkeit des zweiten Verdichters – dem Hochdruckverdichter – mittels der Bypassleitung und zumindest einem oder mehreren Ventilen bei hohen Abgasmengen – etwa bei hohen Lasten und Motordrehzahlen – ist es möglich, beide Abgasturbolader in optimalen Betriebsbereichen zu betreiben, was einen erheblichen Wirkungsgradvorteil gegenüber ungeregelten seriellen Aufladesystemen bringt. Der Motor der kleinen Hochdruckturbinen-Verdichterkombination dreht auch schon bei geringen Abgasenergien rasch hoch. Dadurch wird ein sehr rasches Ansprechverhalten der Brennkraftmaschine erreicht.

Zur Erzeugung des Kühlluftstromes ist ein vorzugsweise axialer Lüfter vorgesehen, der zur Regelung des Kühlluftbedarfes über eine schaitbare Kupplung angetrieben ist. Dadurch kann bei geringem Kühlluftbedarf die Antriebsleistung eingespart werden. Vorzugsweise weist die Kupplung ein Visko-Thermo-Element auf.

AT 006 051 U1

Alternativ dazu kann auch vorgesehen sein, dass die Kupplung extern über einen Kühllufttemperaturgeber und eine elektronische Steuereinheit angesteuert wird.

Die Erfindung wird im Folgenden anhand der Figuren näher erläutert.

Es zeigen Fig. 1 die erfindungsgemäße Brennkraftmaschine in einer Ausführungsvariante in einer Schrägansicht, Fig. 2 die Brennkraftmaschine in einem Schnitt gemäß der Linie II-II in Fig. 3, Fig. 3 die Brennkraftmaschine in einer Stirnansicht, Fig. 4 die Brennkraftmaschine in einer Seitenansicht, Fig. 5 die Brennkraftmaschine in einer Draufsicht, Fig. 6 die erfindungsgemäße Brennkraftmaschine in einer zweiten Ausführungsvariante in einer Schrägansicht, Fig. 7 die Brennkraftmaschine in einem Schnitt gemäß der Linie VII-VII in Fig. 8, Fig. 8 die Brennkraftmaschine in einer Vorderansicht.

Funktionsgleiche Bauteile sind in den Ausführungsvarianten mit gleichen Bezugszeichen versehen.

Die Brennkraftmaschine 1 weist eine zweistufige Aufladung mit einem ersten Abgasturbolader 2 und einem zweiten Abgasturbolader 3 auf. In der Ladiuftleitung 4 ist der erste Verdichter 5 des ersten Abgasturboladers 2 und stromabwärts dieses der zweite Verdichter 6 des zweiten Abgasturboladers 3 angeordnet. Mit Bezugzeichen 7 ist die erste Abgasturbine des ersten Abgasturboladers 2 und mit Bezugszeichen 8 die zweite Abgasturbine des zweiten Abgasturboladers 3 bezeichnet. Der erststufige erste Abgasturbolader ist großvolumig ausgeführt, der zweistufige zweite Abgasturbolader 3 kleinvolumig ausgeführt.

Die zweite Abgasturbine 8 des zweiten Abgasturboladers 3 kann mittels einer ... zumindest ein Ventil aufweisenden Bypasseinrichtung 9 umgangen werden.

Zwischen dem ersten Verdichter 5 und dem zweiten Verdichter 6 ist in der Ladeluftleitung 4 ein erster Ladeluftkühler 10 angeordnet. Ein weiterer, zweiter Ladeluftkühler 11 ist stromabwärts des zweiten Verdichters 6 vorgesehen. Die Ladeluftkühler 10, 11 sind Teil einer Kühlergruppe 12, weicher auch der Kühlmittelkühler 13 angehört. Der erste und der zweite Ladeluftkühler 10, 11 sind dabei –
in der durch die Pfelle L angedeuteten Anströmrichtung der Luft betrachtet –
stromaufwärts des Kühlmittelkühlers 13 angeordnet. Der zweite Ladeluftkühler 11 ist dabei über dem ersten Ladeluftkühler 10 positioniert. Dies ermöglicht
eine sehr kompakte Bauweise.

Der in Bezug auf die Kühlluft L stromaufwärts des Kühlmittelkühlers 13 angeordnete, über eine schaltbare Kupplung 17a angetriebenen Lüfter 17 ist als Axiallüfter ausgeführt. Die schaltbare Kupplung 17a kann dabei ein Visko-Thermo-Element beinhalten und selbstregeind ausgeführt sein. Alternativ dazu kann die

Kupplung 17a extern über einen Kühllufttemperaturgeber 17b und eine Steuereinheit ECU gesteuert werden. Mit Bezugszelchen 18 ist das Lüftergehäuse bezeichnet.

In den Ausführungsbeispielen ist die Kühlergruppe 12 fahrzeugfest ausgeführt, wodurch jeweils zwischen den Abschnitten der Ladeluftleitung 4 zwischen erstem Verdichter 5 und erstem Ladeluftkühler 10, zweitem Verdichter 6, zweitem Ladeluftkühler 11 und einem Einlasssammler 20 elastische Elemente 14 vorgesehen sind.

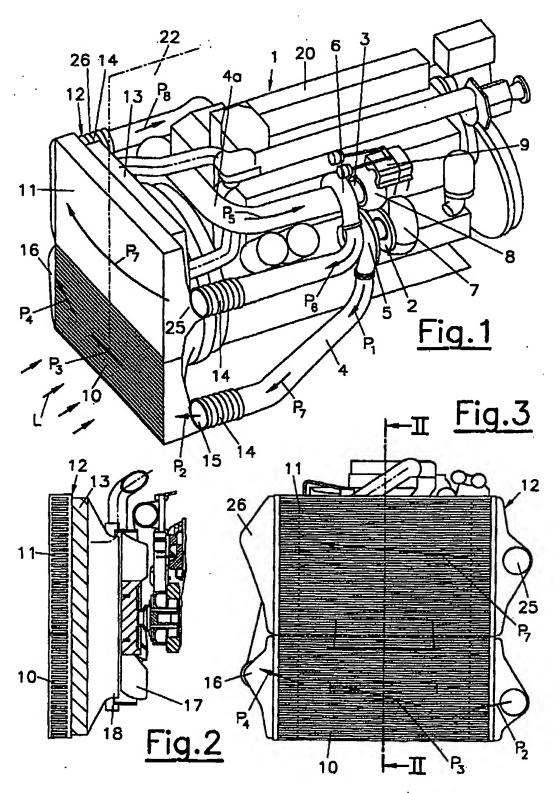
Die von einem nicht weiter dargesteilten Luftfliter kommende Ladeluft gelangt in den ersten Verdichter 5 der ersten Abgasturbine 2, wird hier komprimiert und entsprechend dem Pfeil P₁ zum ersten Ladeluftkühler 10 geführt. Im ersten Ladeluftkühler 10 strömt die Ladeluft entsprechend den Pfeilen P₂,P₃,P₄ vom Kühlereintritt 15 zum Kühleraustritt 16 und wird dabei zwischengekühlt. Danach gelangt die Ladeluft entsprechend dem Pfeil P₅ zum zweiten Verdichter 6 des zweiten Abgasturboladers 3. Im als Hochdruckstufe ausgebildeten zweiten Verdichter 6 wird die Ladeluft weiter komprimiert und entsprechend dem Pfeil P₆ zum zweiten Ladeluftkühler 11 geführt, wo eine weitere Temperaturabsenkung der Ladeluft stattfindet. Die Ladeluft durchströmt den zweiten Ladeluftkühler 11 vom zweiten Kühlereintritt 25 zum zweiten Kühleraustritt 26 in Querrichtung entsprechend dem Pfeil P₇ und verlässt den zweiten Ladeluftkühler 11 auf der dem zweiten Ladelufteintritt 25 gegenüberliegenden Seite der Hochebene 22. Die den zweiten Ladeluftkühler 11 verlassende Ladeluft P₈ wird zum Einlasssammler 20 und weiter zu den einzelnen Zylindern 21 geführt.

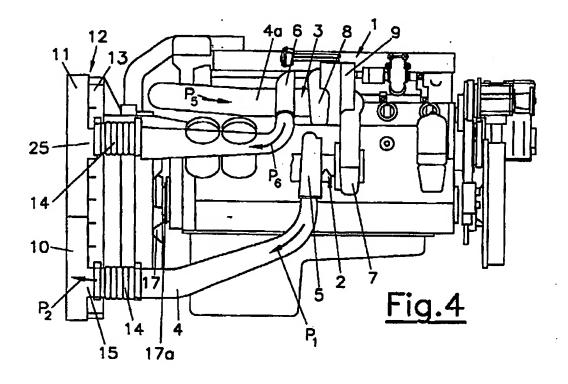
Bei dem in den Fig. 6 bis 8 dargestellten Ausführungsbeispiel sind Kühlerelntritt 15 und Kühleraustritt 16 des ersten Ladeluftkühlers 10 auf der selben Seite einer durch den Schwerpunkt S des Ladeluftkühlers 10 verlaufenden, in Richtung der Anströmung der Kühlluft L ausgerichteten Hochebene 22, angeordnet. Die in den ersten Ladeluftkühler 10 gemäß dem Pfell P2 und gemäß dem Pfell P4 austretende Ladeluft ist – bis auf einen Durchlass 24 auf der dem Kühlereintritt 15 und dem Kühleraustritt 16 gegenüberliebenden Seite – voneinander getrennt. Dadurch wird der erste Ladeluftkühler 10 U-förmig in Querrichtung von der Ladeluft durchströmt, wie mit dem Pfell P3 angedeutet ist. Dies hat den Vorteil, dass die Ladeluftleitung 4a zwischen dem ersten Ladeluftkühler 10 und dem zweiten Verdichter 6 kurz gehalten werden kann.

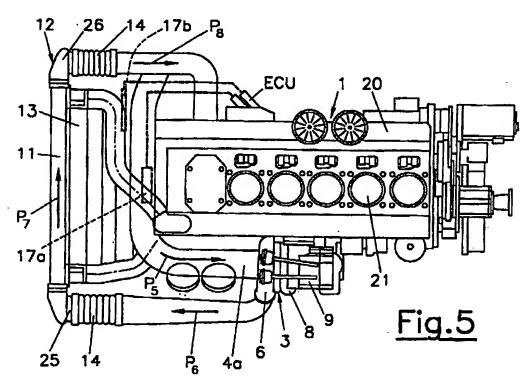
ANSPRÜCHE

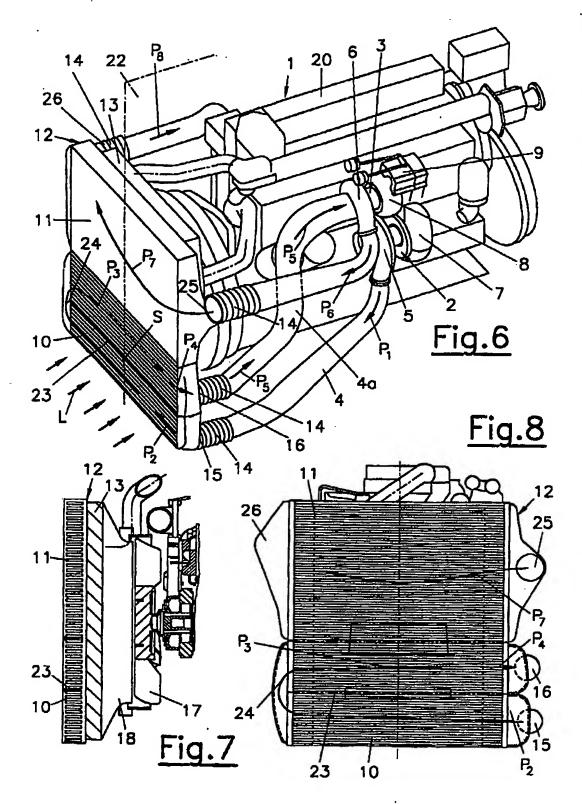
- 1. Kühlsystem für eine Brennkraftmaschine (1) mit zweistufiger Aufladung, mit einer Ladeluftleitung (4), in welcher ein erster Verdichter (5) eines ersten Abgasturboladers (2) und stromaufwärts dieses ein zweiter Verdichter (6) eines zweiten Abgasturboladers (3) angeordnet ist, wobei zwischen dem ersten und dem zweiten Verdichter (5, 6) ein erster Ladeluftkühler (10) und stromabwärts des zweiten Verdichters (6) ein zweiter Ladeluftkühler (11) angeordnet ist, dadurch gekennzeichnet, dass zumindest einer der beiden Ladeluftkühler (10, 11), in Anströmrichtung der Kühlluft (2) betrachtet, stromaufwärts des Kühlmittelkühlers (13) angeordnet ist.
- Kühlsystem nach Anspruch 1, dadurch gekennzeichnet, dass der zweite Ladeluftkühler (11) über dem ersten Ladeluftkühler (10) angeordnet ist.
- 3. Kühlsystem nach Anspruch 1 oder, dadurch gekennzeichnet, dass bei zumindest einem Ladeluftkühler (10, 11), vorzugsweise beim ersten Ladeluftkühler (10), Kühlereintritt (15) und Kühleraustritt (16) auf der selben Seite bezogen auf eine Richtung der anströmenden Kühlluft (2) durch den Schwerpunkt (5) des Ladeluftkühlers (10) verlaufende Hochebene (22) angeordnet sind.
- 4. Kühlsystem nach Anspruch 3, dadurch gekennzeichnet, dass zumindest ein Ladeluftkühler (10, 11), vorzugsweise der erste Ladeluftkühler (10), eine vorzugsweise durch den Schwerpunkt (S) verlaufende Trennwand (23) zwischen eintretendem und austretendem Ladeluftstrom (P2, P4) aufweist, so dass ein im Wesentlichen U-förmiger Strömungsweg (P3) für die den Ladeluftkühler durchströmende Ladeluft gebildet ist.
- Kühlsystem nach einem der Ansprüche 1 bis 4, dadurch gekennzeichnet, dass die aus erstem und zweitem Ladeluftkühler (10, 11) und dem Kühlmittelkühler (13) bestehende Kühlergruppe (12) motorfest ausgebildet ist.
- Kühlsystem nach einem der Ansprüche 1 bis 4, dadurch gekennzeichnet, dass die Kühlergruppe (12) fahrzeugrahmenfest ausgebildet ist.
- Kühlsystem nach Anspruch 6, dadurch gekennzeichnet, dass in der Ladeluftleitung (4) zwischen erstem Verdichter (5), erstem Ladeluftkühler (10), zweitem Verdichter (6), zweiten Ladeluftkühler (11) und einem Einlasssammler (20) elastische Leitungselemente (14) angeordnet sind.

- 8. Kühlsystem nach einem der Ansprüche 1 bis 7, dadurch gekennzeichnet, dass der zweite Abgasturbolader (3), vorzugsweise abgasseitig, umgehbar ist.
- Kühlsystem nach einem der Ansprüche 1 bis 8 mit einem Lüfter (17) zur Erzeugung eines Kühlluftstroms (2), dadurch gekennzelchnet, dass der vorzugsweise axiale Lüfter (17) über eine schaltbare Kupplung (17a) angetrieben ist.
- Kühlsystem nach Anspruch 9, dadurch gekennzeichnet, dass die schaltbare Kupplung (17a) ein Visko-Thermo-Element aufweist.
- 11. Kühlsystem nach Anspruch 9, dadurch gekennzeichnet, dass die Kupplung (17a) extern über einen Kühllufttemperaturgeber (17b) und eine elektronische Steuereinheit (ECU) ansteuerbar ist.











ÖSTERREICHISCHES PATENTAMT

Recherchenbericht zu GM 93/2002

Klassiffikasion des Annacidungsgegenstands gemäß IPC': F 02 B 29/04, F 02 B 37/00, B 60 K 11/04			
Recherchierer Professoff (Klassifikation):			
F 02 B, F 01 P, B 60 K			
Konsufrierte Online-Datenbank:			
EPODOC, WPI, PAJ			
Dieser Recherchenbericht wurde zu den am 14.02.2002 eingereichten Ansprüchen erstellt.			
die Angaben im Rachmeharbericht, wie Bezugnahme auf bezimmte Ansprühen, Angabe von Kantgorien (K. Y. A), nicht mehr zutreffend zein mässen. In die dem Recherchenbericht zugrundellegende Fassung der Ansprühe kann beim Oxterreichtschen Patentamt wilden der Ansprühen kann beim Oxterreichtschen Patentamt			
	Amissunden Einsicht genommen werden. Bezeichnung der Veröffentlichung:		ermanett Latenfaut
Kat gone	Landercode [®] , Veröffenti	ichungsmummer, Dokumentart (Anmelder),	Betreffcad Anapruch
	Verdi lentil chun gedetum.	Textatelle oder Figur seweit erforderlich	
Y	DE 199 48 220 A1 (DAIMLER C	HRYSLER),	1,6,7
	25. Jänner 2001 (25.01.2001)		
	ganzes Dokument		
Y	US 5 492 167 A (GLESMANN),		1,6,7
	20. Feber 1996 (20.02.96)	·	-,,-
	ganzes Dokument		
Y	JP 2000-120439 A (HITACHI),		1,6,7
	25. April 2000 (25.04.2000)		1,0,7
	ganzes Dokument		
Y	US 6 029 345 A (CHRISTENSEN	n	1,6,7
	29. Feber 2000 (29.02.2000)	·29	1,0,7
	ganzes Dokument		
A	DE 199 28 193 A1 (BEHR),		1-11
	13. Jänner 2000 (13.01.2000)		
	ganzes Dokument		
A	US 5 597 047 A (THOMPSON),		5
	28. Jänner 1997 (28.01.97)		3
	ganzes Dokument		
			1
			1
			j
			ļ
		_ =	
Datum der Besindigung der Resherche: Profer(in): 19. September 2002 Dr. THAL HARAGED			
Bitte beachten Sie die Hinweise auf dem Erläuterungsblatt!			
- A Bridge			



ÖSTERREICHISCHES PATENTAMT

Erläuterungen zum Recherchenbericht

- Die Kategorien der angeführten Dokumente dienen in Anlehnung an die Kategorien der Entgegenhaltungen bei EP- bzw. PCT-Recherchenberichten nur zur raschen Einordnung des ermittelten Stands der Technik. Sie stellen keine Beurteilung der Erfindungseigenschaft dar: .32
- "A" Veröffentlichung, die den allgemeinen Stand der Technik definiert.
- Veröffentlichung von Bedeutung: der Anmeldungsgegenstand kann nicht als auf erfinderischer Tätigkeit beruhend betrachtet werden, wenn die Veröffentlichung mit einer oder mehreren weiteren Veröffentlichungen dieser Kategoris in Verbindung gebracht wird und diese Verbindung für einen Fachmann naheliegend ist.
- Veröffentlichung von besonderer Bedeutung: der Anmeldungsgegenstand kann allein aufgrund dieser Druckschrift nicht als neu bzw. auf erfinderischer Tätigkeit beruhend betrachtet werden.
- Dokument, das von besonderer Bedeutung ist (Kategorie "X"), jedoch unch dem Prioritätstag der Anmeldung veröffentlicht wurde.
- "&" Veröffentlichung, die Mitglied derselben Patentfamilie ist.

Landercodes:

AT = Österreich; AU = Australien; CA = Kanada; CH = Schweiz; DD = ehem. DDR; DE = Deutschland; EP = Europäisches Patentamt; FR = Frankreich; GB = Vereinigtes Königreich (UK); JP = Japan; RU = Russische Föderation; SU = Ehem. Sowjetunion; US = Vereinigte Staaten von Amerika (USA); WO = Veröffentlichung gem. PCT (WIPO/OMPI); weitere Codes siehe WIPO ST. 3.

Die genaanten Druckschriften konnen in der Bibliothek des Österreichischen Patentamtes während der Offinungszeiten (Montag bis Freitag von 8 bis 12 Uhr 30, Dienstag von 8 bis 15 Uhr) unentgehlich eingesehen warden. Bei der von der Teilrechtsfähigkeit des Österreichischen Patentamts betriebenen Kopierstelle können Koplen der ermittelten Veröffentlichungen bestellt werden.

Auf Bestellung gibt die von der Teilrechtsfähigkeit des Österreichischen Patentamts betriebene Serviceabteihing gegen Entgelt zu den im Recherchenbericht genannten Patentdokumenten allfällige veröffentlichte "Patentfamilien" (den selben Gegenstand betreffende Patentveröffentlichungen in anderen Ländern, die über eine gemeinsame Prioritätsanmeldung zusammenhängen) bekannt.

Auskünfte und Bestellmöglichkeit zu diesen Serviceleistungen erhalten Sie unter der Telefonnummer

01 / 534 24 - 738 bzw. 739;

Schriftliche Bestellungen:

per FAX Nr. 01 / 534 24 - 737 oder per E-Mall an Koplerstelle@patent.bmvit.gv.at